## (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-333573 (P2001-333573A)

(43)公開日 平成13年11月30日(2001.11.30)

3/28		77.0.03.6			テーマコード(参考)		
		H 0 2 M	3/28		C 5H006		
					U	5 H 7 3 0	
3/155			3/155		F		
7/06			7/06		N		
7/12			7/12		R		
		審查請求	未請求	請求項の数4	OL	(全 6 頁)	
	特顧2000-149364(P2000-149364)	(71)出願人	000005821				
			松下電器	居産業株式会社	-		
	平成12年 5 月22日 (2000. 5. 22)		大阪府	可真市大字門具	[1006番	地	
		(72)発明者	川口	逢夫			
			大阪府門	門真市大字門真	〔1006番	地 松下電器	
			産業株式	式会社内			
		(74)代理人	1000974	45			
			弁理士	岩橋 文雄	(\$\frac{2}{2}	名)	
		Fターム(参	考) 5H0	06 AA02 AA05	BB08 (	A02 CB01	
				CC08 DC05	FA04 0	A04	
			5117	30 AA20 AS01	BB21 (	XXXX CC05	
				XX02 XX13	XX22 X	X33 XX42	
7	7/06 7/12	7/06	7/06 7/12 審査請求 特願2000-149364(P2000-149364) (71)出願人 平成12年5月22日(2000.5.22) (72)発明者	7/06 7/12 審査請求 未請求 特願2000-149364(P2000-149364) 平成12年5月22日(2000.5.22) (71)出願人 0000058 松下電器 大阪府門 (72)発明者 川口 原 大阪府門 産業株式 (74)代理人 1000974 弁理士 Fターム(参考) 5H0	7/06 7/12 審査 請求 未請求 請求項の数 4 特願2000-149364(P2000-149364) (71)出願人 000005821 松下電器産業株式会社 大阪府門真市大字門真 (72)発明者 川口 隆夫 大阪府門真市大字門真 産業株式会社内 (74)代理人 100097445 弁理士 岩桶 文雄 Fターム(参考) 5H006 AA02 AA05 CC08 DC05 5H730 AA20 AS01	7/06 7/06 N 7/12 R 審査請求 未請求 請求項の数4 OL 特願2000-149364(P2000-149364) (71)出願人 000005821 松下電器産業株式会社 平成12年5月22日(2000.5.22) 大阪府門真市大字門真1006番 (72)発明者 川口 隆夫 大阪府門真市大字門真1006番 産業株式会社内	

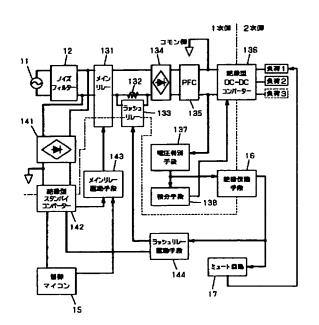
## (54) 【発明の名称】 力率改善電源の減電圧保護回路

## (57)【要約】

【課題】 単に商用AC電源の減電圧だけで電源を停止させるのでなく、出力負荷の状態との組合せで停止させる力率改善電源の減電圧保護回路を提供する。

【解決手段】 ノイズフィルタ12、メインリレー131と、並列接続されたラッシュ抵抗132とラッシュリレー133と、ブリッジダイオード134と、力率改善回路であるPFC135と、絶縁型DC-DCコンバータ136とから少なくともなる力率改善電源において、PFC135の出力部には、力率改善回路の出力電圧が所定の電圧以上であることを判別する電圧判別手段137と、積分手段138を具備し、積分結果を絶縁型DC-DCコンバータ136の保護入力端子へ供給し、PFC135の出力電圧が低下した場合、積分手段138で時間積分し、絶縁型DC-DCコンバータ136を停止させるものである。

11 商用AC電源 132 ラッシュ抵抗 134,141 プリッジダイオード



【特許請求の範囲】

【請求項1】 起動時のラッシュ電流を制限するラッシ ュ抵抗とラッシュリレーと、ブーストコンバータ型から なる力率改善回路と、絶縁型DC-DCコンバータとを 具備する商用交流電源に接続される力率改善電源におい て、前記力率改善回路の出力電圧が所定の電圧以上であ ることを判別する電圧判別手段と、前記電圧判別手段の 出力を積分する積分手段と、前記積分手段の出力を前記 絶縁型DC-DCコンバータの保護入力端子に入力し、 前記絶縁型DC-DCコンバータ動作を制御させること 10 を特徴とする減電圧保護回路。

1

【請求項2】 並列接続されたラッシュ抵抗とラッシュ リレーと、ブリッジダイオード等の整流素子と、所定の 電圧にアップコンバートさせるブーストコンバータ型か らなる力率改善回路と、絶縁型DC-DCコンバータと を具備し、抵抗分割電圧、基準電圧手段、比較手段から なる前記力率改善回路の出力電圧が所定の電圧以上であ ることを判別する電圧判別手段と、少なくとも抵抗、コ ンデンサを具備した前記電圧判別手段の出力を積分する 積分手段と、前記積分手段の出力を前記絶縁型DC-D 20 Cコンバータの制御ICの保護入力端子に入力し、前記 絶縁型DC-DCコンバータ動作を制御させることを特 徴とする減電圧保護回路。

【請求項3】 電圧判別手段として、力率改善回路の出 力電圧の抵抗分割電圧と、ツェナーダイオードからなる 基準電圧手段のツェナー電圧とを、コンパレータからな るをからなる比較手段を用いて比較し、H(ハイ)信号 もしくはL (ロー) 信号からなる電圧信号を出力するこ とを特徴とする請求項2記載の減電圧保護回路。

積分手段として、抵抗、コンデンサ、 【請求項4】 トランジスタからなるスイッチ素子からなり、抵抗とコ ンデンサとのCR時定数を利用し、前記電圧判別手段の 電圧出力を積分して、前記スイッチ素子へ入力し、スイ ッチ素子をスイッチさせることを特徴とする請求項2記 載の減電圧保護回路。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は力率改善電源(国際 特許分類: H02M 3/155) に付随する保護回路 に関する。特にアクティブフィルタとも呼ばれるブース 40 トコンバータ型からなる力率改善回路を前段に、絶縁型 DC-DCコンバータを後段に備えた電源回路構成を具 備した力率改善電源の減電圧保護回路に関する。

[0002]

【従来の技術】近年、電源高調波の規制(例えば、IE C1000-3-2)が各国で始められており、欧州で は欧州指令EN6100-3-2がすでに実施されてい る。特に300W以上の電子回路では、ブーストコンバ - 夕型(昇圧チョッパ型)力率改善回路の搭載が一般的 になっている。また、プーストコンバータ型力率改善回 50

路はAC100V系地域、AC220V系地域を含めた 全世界対応が可能であり、全世界共通シャーシとしても 使用されている。

【0003】通常この種の電源は絶縁型スタンバイコン バーターを同時に具備し、スタンバイ状態を形成してい る。すなわち、絶縁型スタンバイコンバーターと後段に 絶縁型DC-DCコンバーターを備えた力率改善回路と から力率改善電源は構成されている。

【0004】この力率改善電源の保護動作としては、通 常、商用AC入力電源の過電圧、減電圧、力率改善回路 に具備したパワーMOSFETの過電流、2次側負荷の 過電流等に対して、力率改善回路もしくは後段の絶縁型 DC-DCコンバーターの動作を停止させるものであ る。商用AC入力電源の過電圧、力率改善回路に具備し たパワーMOSFETの過電流に対しては、近年、力率 改善回路の制御ICに保護機能を有するものが市販され ており、簡易に保護機能を付与することができる。しか し、商用AC入力電源の減電圧に対しては、別途保護回 路を通常搭載して、回路の保護を行っている。

【0005】以下に、前記力率改善電源の減電圧保護回 路について示す。従来の力率改善電源の減電圧保護回路 を図3に示す。力率改善電源30において、商用AC電 源31はノイズフィルター32を経由して、スタンバイ 回路部33と、力率改善回路部34とに接続されてい る。スタンバイ回路部33は制御マイコン35に接続さ れている。

【0006】力率改善回路部34はメインリレー34 1、ラッシュ抵抗342、ラッシュリレー343、ブリ ッジダイオード344を経由して全波整流され、ブース 30 トコンバータ型(昇圧チョッパ型)力率改善回路345 (以下、PFCと記す)で、例えばDC+380Vに昇 圧する。次に、後段に接続された絶縁型DC-DCコン バーター346により、2次側に通常、複数の電圧出力 を設けており、それぞれ負荷1、負荷2、負荷3等へ給 電する。

【0007】スタンバイ回路部33は、ブリッジダイオ ード331により脈流は全波整流され、絶縁型スタンバ イコンバーター332により、2次側に例えば制御マイ コン35用などに+5V、メインリレー341、ラッシ ュリレー343用などに+12Vを出力している。さら に、メインリレー341をオン・オフ駆動させるメイン リレー駆動手段333、ラシュリレー343をオン・オ フ駆動させるラッシュリレー駆動手段334を設けてお り、力率改善回路部34の通電およびラッシュ電流の制 限を行っている。加えて、1次側の電圧判別手段335 は、商用AC電源31の入力電圧が低下した、例えば定 格100V商用電源がAC70Vに低下場合、絶縁伝達 手段336を介して、メインリレー駆動手段333にリ レーオフ信号を与え、メインリレー341をオフさせる 保護機能を有するものである。

【0008】理解のために、PFC345の要部構成を 図4に示す。全波整流された脈流はチョーク51の一端 に供給される。チョーク51の他の一端はダイオード5 2のアノード、MOSFET53のドレインに接続され る。ダイオード52のカソードは電解コンデンサ54の 正極に接続され、MOSFET53でスイッチングされ た全波整流は平滑され、直流、例えば380Vに整流さ れる。このスイッチングの制御はPFC制御IC55で 制御される。この制御は、入力の全波整流電圧波形を抵 抗R511、R512の抵抗分割電圧Vinと、出力側電 10 圧のR521、R522の抵抗分割電圧Vout とをPF C制御IC55に入力して行われ、MOSFET53の ゲートオン時間を制御している。この結果、出力を抵抗 負荷として電源を動作させている。抵抗R53はMOS FET53のドレイン・ソース電流の検出抵抗であり、 所定の電流以上の場合、MOSFET53のゲートオン 時間を、パルス・バイ・パルスで絞り、過大な電流によ る発熱からMOSFET53を保護するものである。

【0009】次に通常の動作を説明する。始めに起動から説明する。すなわち、制御マイコン35よりメインリ 20レー341のオン信号がメインリレー駆動手段332はメインリレー341の2次側巻線をオンさせるので、1次側の接点が短絡され、力率改善回路部34は例えば、6.8Ωのラッシュ抵抗343を介して通電される。この結果、ラッシュ電流はAC240Vの場合、50A以下に制限される。この間にPFC345が駆動し、例えばDC+380Vに昇圧し、させ、絶縁型DCーDCコンバーター346が起動するものである。続いて、ラッシュリレー 343をオンし、定常 30時にはラッシュ抵抗342に電流がほぼ流れないようにして、無効電力を低減している。

【0010】したがって、定常時には、メインリレー3 41およびラシュリレー343がオンしており、PFC 345、絶縁型DC-DCコンバーター346が駆動 し、負荷1、負荷2、負荷3などに通電しているもので ある。

【0011】停止時には、制御マイコン35よりメインリレー341およびラシュリレー343のオフ信号がメインリレー駆動手段332およびラッシュリレー駆動手 40段333に供給され、メインリレー341およびラシュリレー343がオフされ、PFC345、絶縁型DCーDCコンバーター346が停止し、負荷1、負荷2、負荷3などへの通電を停止するものである。

## [0012]

【発明が解決しようとする課題】前述の従来例では、負荷1、負荷2、負荷3などの出力負荷の大小にかかわらず、入力商用AC電源電圧の低下に対して、メインリレーをオフさせる。さて、PFCの電源制御ICは近年、パワーMOSFETのドレインーソース電流をパルス・

バイ・パルス機能を有しており、負荷が定格以上になるとパワーMOSFETのオン期間を絞って、出力電力を制限する垂下機能を具備している。したがって、商用AC電源の減電圧で、出力負荷の大きい場合、PFCの出力電圧が低下し、絶縁型DC-DCコンバーターの動作電流が増大し、発熱等の課題を防止することが可能である。

【0013】しかし、減電圧の程度、例えば定格AC100Vに対して、AC70V、によっては、電源を停止させる必要のない場合でも、電源を停止させるという課題を有していた。

#### [0014]

【課題を解決するための手段】前記課題を解決するために、本発明の力率改善電源の減電圧保護回路は、起動時のラッシュ電流を制限するラッシュ抵抗とラッシュリレーと、ブーストコンバータ型からなる力率改善回路と、絶縁型DCーDCコンバータとを具備し、商用交流電源に接続される力率改善電源において、前記力率改善回路の出力電圧が所定の電圧以上であることを判別する電圧判別手段と、前記電圧判別手段の出力を積分する積分手段と、前記積分手段の出力を前記絶縁型DCーDCコンバータの保護入力端子に入力し、前記絶縁型DCーDCコンバータ動作を制御させるものである。

【0015】本発明によれば、直接力率改善回路の出力電圧を検出し、検出出力を積分して、後段の絶縁型DCーDCコンバータの停止を制御しているので、単に商用AC電源の減電圧だけで電源を停止させるのでなく、出力負荷の状態との組合せ、すなわち出力が軽負荷では停止させなく動作できる力率改善電源の減電圧保護回路を提供することができる。

#### [0016]

【発明の実施の形態】本発明の請求項1に記載の発明 は、起動時のラッシュ電流を制限するラッシュ抵抗とラ ッシュリレーと、ブーストコンバータ型からなる力率改 善回路と、絶縁型DC-DCコンバータとを具備し、商 用交流電源に接続される力率改善電源において、前記力 率改善回路の出力電圧が所定の電圧以上であることを判 別する電圧判別手段と、前記電圧判別手段の出力を積分 する積分手段と、前記積分手段の出力を前記絶縁型DC -DCコンバータの保護入力端子に入力し、前記絶縁型 DC-DCコンバータ動作を制御させることを特徴とす るものであり、直接力率改善回路の出力電圧を検出し、 検出出力を積分して、後段の絶縁型DC-DCコンバー タの停止を制御しているので、単に商用AC電源の減電 圧だけで電源を停止させるのでなく、出力負荷の状態と の組合せ、すなわち出力が軽負荷では停止させなく動作 できるという作用を有する。

【0017】請求項2記載の発明は、並列接続されたラッシュ抵抗とラッシュリレーと、ブリッジダイオード等 50 の整流素子と、所定の電圧にアップコンバートさせるブ

ーストコンバータ型からなる力率改善回路と、絶縁型D C-DCコンバータとを具備し、商用交流電源に接続さ れる力率改善電源において、抵抗分割電圧、基準電圧手 段、比較手段からなる前記力率改善回路の出力電圧が所 定の電圧以上であることを判別する電圧判別手段と、少 なくとも抵抗、コンデンサを具備した前記電圧判別手段 の出力を積分する積分手段と、前記積分手段の出力を前 記絶縁型DC-DCコンバータの制御ICの保護入力端 子に入力し、前記絶縁型DC-DCコンバータ動作を制 御させることを特徴とするものであり、直接力率改善回 10 路の出力電圧を検出し、検出出力を積分して、後段の絶 縁型DC-DCコンバータの停止を制御しているので、 単に商用AC電源の減電圧だけで電源を停止させるので なく、出力負荷の状態との組合せ、すなわち出力が軽負 荷では停止させなく動作できるという作用を有する。

【0018】請求項3記載の発明は、電圧判別手段とし て、力率改善回路の出力電圧の抵抗分割電圧と、ツェナ ーダイオードからなる基準電圧手段のツェナー電圧と を、コンパレータからなるをからなる比較手段を用いて 比較し、H (ハイ) 信号もしくはL (ロー) 信号からな 20 る電圧信号を出力することを特徴とするものであり、直 接力率改善回路の出力電圧を検出し、検出出力を積分し て、後段の絶縁型DC-DCコンバータの停止を制御し ているので、単に商用AC電源の減電圧だけで電源を停 止させるのでなく、出力負荷の状態との組合せ、すなわ ち出力が軽負荷では停止させなく動作できるという作用 を有する。

【0019】請求項4記載の発明は、積分手段として、 抵抗、コンデンサ、トランジスタからなるスイッチ素子 からなり、抵抗とコンデンサとのCR時定数を利用し、 前記電圧判別手段の電圧出力を積分して、前記スイッチ 素子へ入力し、スイッチ素子をスイッチさせることを特 徴とするであり、直接力率改善回路の出力電圧を検出 し、検出出力を積分して、後段の絶縁型DC-DCコン バータの停止を制御しているので、単に商用AC電源の 減電圧だけで電源を停止させるのでなく、出力負荷の状 態との組合せ、すなわち出力が軽負荷では停止させなく 動作できるという作用を有する。

【0020】以下、本発明の実施の形態について図面を 参照して説明する。

【0021】 (実施の形態1) 図1は実施の形態1の要 部構成図を示す。商用AC電源11はノイズフィルタ1 2を経由して、メインリレー131とブリッジダイオー ド141に接続されている。メインリレー131は並列 接続されたラッシュ抵抗132とラッシュリレー133 と、ブリッジダイオード等の整流素子134とに接続さ れており、商用AC電源11からの脈流は全波整流され て、所定の電圧、例えば380Vにアップコンバートさ せるブーストコンバータ型からなる力率改善回路である PFC135に通電され、全波整流は、例えばDC+3 50 のベースに供給され、スイッチ素子23のコレクターエ

80Vに昇圧整流される。PFC135の出力は、絶縁 型DC-DCコンバータ136に供給され、所定の出力 電圧に変換し、負荷1、負荷2、負荷3等へ給電する力 率改善電源が構成されている。

【0022】一方、ブリッジダイオード141は絶縁型 スタンバイコンバーター142に接続され、制御マイコ ン15用の+5V電源、メインリレー131およびラッ シュリレー133を駆動させる+12V電源を供給す る。制御マイコン15は、メインリレー131のオン・ オフ信号をメインリレー駆動手段143に供給し、メイ ンリレー131をオン・オフさせる。起動時は、メイン リレー131のオン後、ラッシュ電流の終了後、ラッシ ュリレー駆動手段144により、ラッシュリレー133 をオンさせている。

【0023】さらに、PFC135の出力部には、力率 改善回路の出力電圧が所定の電圧以上であることを判別 する電圧判別手段137を設け、次に電圧判別手段13 7の出力を積分手段138にて積分し、その結果を絶縁 型DC-DCコンバータ136の保護入力端子へ供給す る。PFC135の出力電圧が低下した場合、積分手段 138で時間積分し、例えばPFC135の出力部が+ 350 V以下になってから、3秒後に絶縁型DC-DC コンバータ136させるものである。

【0024】本実施例においては、AC100V系とA C200V系での起動時間が異なることによるラッシュ 電流の流れる時間が異なる点を保証するように、電圧判 別手段137で所定の電圧、例えば+350V以上で、 H (ハイ) 信号を例えばフォトカップラからなる絶縁伝 達手段16のLED側へ供給し、トランジスタ側をオン させ、ラッシュ駆動手段144に前記1次側のH信号を 伝達し、ラッシュリレー133をオンさせている。一 方、絶縁伝達手段16の出力は、例えば音声ミュート回 路に供給され、起動時の音声回路の不要な誤動作のマス キングのタイミングに使用している。したがって、現行 の回路に積分回路を付加するのみで、保護回路を構成す ることができるものである。

30

【0025】次に、電圧判別手段137、積分手段13 8の要部構成を図2にしめす。電圧判別手段137は、 PFC135の出力電圧に接続された抵抗R21と1次 側コモンに接続された抵抗R22で形成される抵抗分割 40 電圧Viと、PFC135の制御ICを駆動させる、例 えば20Vの電源Vcc1から、例えば抵抗R23を介 してツェナーダイオードからなる基準電圧手段21で形 成されたツェナー電圧Vェとを比較する、例えばコンパ レータからなる比較手段22で、電圧を比較する。例え ば、Vi<Vrの場合、電圧判別手段137からL(ロ -) 信号が積分手段138へ伝達する。積分手段138 において、L (ロー) 信号はベース抵抗R24を介して 例えばNPN型トランジスタからなるスイッチ索子23

7

ミッタ間がオフする。スイッチ素子23がオフすると、例えば20Vの電源Vcc2から、例えば抵抗R25を経由する電流は電解コンデンサC21を充電する。この抵抗R25と電解コンデンサC21の積分作用により、所定の時間で後段に接続された電源制御IC136aの例えば、OVP(過電圧保護)端子からなる保護入力端子136a1のしきい値電圧に達し、絶縁型DC-DCコンバータ136の動作を停止させるものである。

### [0026]

【発明の効果】以上のように、本発明の力率改善電源の 10 減電圧保護回路によれば、直接力率改善回路の出力電圧を検出し、検出出力を積分して、後段の絶縁型DC-DCコンバータの停止を制御しているので、単に商用AC電源の減電圧だけで電源を停止させるのでなく、出力負荷の状態との組合せ、すなわち出力が軽負荷では停止させなく動作できるという効果を有する。さらに、ラッシュリレーのオンタイミングの検出回路を一部共用することができるので、容易に回路を構成できるという効果も有している。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施の形態1における力率改善電源の 減電圧保護回路の要部構成図

【図2】同力率改善電源の減電圧保護回路の電圧判別手段、積分手段および絶縁型DC-DCコンバーターの要部構成図

【図3】従来の力率改善電源の減電圧保護回路の要部構

【図2】

21 基準電圧手段 22 比較手段

23 スイッチ素子

136 絶縁型DC-DCコンパータ

136a1 保護入力端子

137 電圧判別手段

138 積分手段

成図

【図4】同力率改善電源の減電圧保護回路のブーストコンバータ型(昇圧チョッパ型)力率改善回路の構成図 【符号の説明】

8

11 商用AC電源

12 ノイズフィルタ

15 制御マイコン

16 絶縁伝達手段

17 ミュート回路

21 基準電圧手段

22 比較手段

23 スイッチ素子

131 メインリレー

132 ラッシュ抵抗

133 ラッシュリレー

134 ブリッジダイオード

135 PFC

136 絶縁型DC-DCコンバーター

136a 電源制御IC

20 136a1 保護入力端子

137 電圧判別手段

138 積分手段

141 ブリッジダイオード

142 絶縁型スタンバイコンバーター

143 メインリレー駆動手段

144 ラッシュリレー駆動手段

【図4】

